⑲ 日本国特許庁(JP)

① 特許出願公開

母 公 開 特 許 公 報(A) 平2-127568

⑤Int. Cl. 5	識別記号	厅内整理番号	43公開	平成2年(1990)5月16日
C 06 M 15/643 D 01 F 6/60 6/84 11/06 11/08	371 F 303 B	7438-4L 6791-4L 6791-4L 6791-4L 6791-4L ※本語文	朱舒 坎 :	喜文項の数 2 (今~百)

◎発明の名称 耐摩耗性の改良された高強度・高弾性率繊維

②特 願 昭63-257594

②出 願 昭63(1988)10月12日

⑩発 明 者 山 本 洋 -- 岡山県倉敷市酒津1621番地 株式会社クラレ内⑩発 明 者 中 川 潤 洋 岡山県倉敷市酒津1621番地 株式会社クラレ内

⑩発 明 者 林 英 男 岡山県岡山市海岸通1丁目2番1号 株式会社クラレ内

⑩発 明 者 岸 野 喜 雄 岡山県倉敷市酒津1621番地 株式会社クラレ内

②出 顋 人 株式会社クラレ 岡山県倉敷市酒津1621番地

四代 理 人 弁理士 本 多 堅

明 細 書

1. 発明の名称

耐摩耗性の改良された高效度・高弾性率繊維

- 2. 符許請求の範囲
 - (1) 強度 159/d 以上かつ弾性率 400 9/d 以上を有する機維を、下記一般式 (A) で示されるオルガノボリシロキサンを含むエマルジョンで処理して、該機能に対して数シロキサン成分を0.1 重量を以上付漕した高強度・高弾性率機能。

$$H_{0}C = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - O \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - O \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0} \end{pmatrix}$$

$$CH_{0} = \begin{pmatrix} CH_{0} \\ S_{1} - CH_{0}$$

【式中、m、nは1以上の整数、XはOH, NHb, R-OH, 又はR-NHb を示す。但しRはアルキル 基又はフェニル基を示す。〕

(2) 放銀組が、芳香族ポリエステル線維、バラ系アラミド線維、高分子量ポリエテレン線維または高分子量ポリビニルアルコール線維であることを特徴とする特許請求の範囲第1項に記載の高強度・高学性率線維。

3. 発明の詳細な説明

〔 産業上の利用分野〕

本発明は、耐摩耗性が改良された高強力、高弾性率機能に関する。

〔従来の技術〕

最近有機機維で強度159/d以上かつ弾性塞4009/d以上を有するものが、独々開発されてかり、主に前配の産業費材分野で利用され始めたした。特に芳香族ポリエステル繊維やアラミド線維は、耐熱性も優れているため注目されている。 【発明が解決しようとする問題点】

これらの有機機准は、高強度、高洋性率の性能を達成するため、ポリマー組成や級維成型時の条件に工夫を凝らしてかり、級維構造として分子級を はいない ののに は弱している。 このため は 触触に対して 垂直 な方向に は弱く、 摩擦に アイブリル 化し、 それが 契に 表面 の 平分 で を 悪くして 耐摩耗性を 低下させる ため、 ロード、 魚 網等の 用途分 野で 改良 が 望まれていた。 ローブやコードなどで 使用する 映、 この 性能を

補うため、ヤーンに表面平滑性を付与するワックス系の油剤を付着させるとか、 拗糸や合糸で形態を特定のものとするとか、 あるいはまたこれら加工品をさらに熱可塑性樹脂で被獲する等して耐磨性や更に耐屈曲度労性を向上させている。 しか 世に湿潤時にも乾燥時と同じ耐厚耗性を保持する 安価な油剤が望まれていた。

また四部化エチレン樹脂(PTFE)の水分散剤を上記機維に付着させた後、加熱焼成して PTFE樹脂で被獲することで乾燥、湿潤時の耐燥耗性を向上させたものがあるが、その向上効果はいまだ満足すべきものでなく、焼成温度が 3 5 0 で以上と高いため繊維の性能低下がおこり、コスト的にも減いので問題があつた。

[問題点を解決するための手段]

本名明は、強度159/d以上かつ弾性率400 9/d以上を有する繊維に、下記一般式(A)で示されるオルガノポリシロキサンを含むエマルジョンで処理して、該繊維に対して該シロキサン成分を

異方性溶験物を形成する芳香族ポリエステル化合物の好ましい例としては、下記に示す反復成分の組合せから成るものである。

$$+0-\bigcirc -0-C-\bigcirc -C+\bigcirc +0-\bigcirc -C-Z-C+:$$

сстх*ιυΥпН, α, Вг хп СЊ тэ
 д, Z п - (Φ) - (

0.1 重世 が以上付着してなる高強度・高弾性率線 線にある。

[式中、m, nは1以上の整数、XはOH, NHz, ROH 又は RNHz を示す。但しRはアルキル基又はフェニル基を示す。]

本発明の対象とする繊維とは、例えば、高分子 世ポリエチレン繊維である東洋紡師の「ダイ石油である東洋紡師の「テクミクロン」、 特開昭 6 2 - 8 5 0 1 3 、 特開昭 6 2 - 1 6 2 0 1 0 等に記載されるほう子雄 リピニルアルコール繊維、パラティ 強 ティッ カムテュポン社の「ケブラー」、 アローション、 エンカ社の「ケブラー」、 アローン は 様 ティッ エステル繊維である。中でも特に大力を がリエステル機 他の高強度・高弾性率繊維に比べ耐率発性に ているため本発明の対象機維として1 り望ましい。

上記芳香族ポリエステル化合物から密酸紡糸法によつて従来の衣料用ポリエステル複雑より高強度低伸度な芳香族ポリエステル複雑が得られるととは、特開昭54-77691号、特開昭50-43223号、特開昭58-191219号郭に開示されている。

さらに異方性溶融物を形成し得る芳香族ポリエステルポリマーを適当な条件で紡糸し(必要によつては無処理シェび/又は返伸し)で高強力高型性本繊維を製造する技術は特公昭55~20008号

公報、特開昭 60-239600 号公報等で公知で開示されている。

本発明の効果が最も概器に発揮されるのは、下記(I)、(II)の反復構成単位から成る部分が、80 モル多以上であるポリマー、特に(II)の成分が5 ~45モルダである芳香族ポリエステル化合物である。

また第3成分として、例えば下記に塔げる構造 単位の1個又は複数個を20モル多以下含んでい ても良い。

加と架構反応を起とさせる放散を入れて観雑に付 療徒、通常120~250℃包度の風度で熱処理す ることで得られる。

本発明に係わる組成物を水中でエマルジョン化 するには、ノニオン系、アニオン系及びカチオン 系乳化剤を使用してエマルジョン化すれば良く、 例えばポリオキシエチレンアルキルフエニルエー テル、第4級アンモニウム塩、アルキルペンセン スルホン殴ナトリウム等をあげることが出来る。

この乳化剤の使用性は、ポリシロキサンの固形 分合計量100重量多に対して概ね1~50重量 多の範囲が適当である。

これにより機維表面は、ポリシロキサンの彼虞 で優われ耐滑性、発水性等の性能を持つに至つて 耐摩耗性が向上することになり、高強度・高弾性 本機維に被膜化すれば、乾燥、湿満時の耐燥耗性

この化合物から複雑を枋糸する方法は、 特頗昭62-311668号に詳しく記載されている。

本発明におけるオルガノポリシロキサンとは、前記一般式(A)で汲わされ、一般に繊維や緻物に 商別性、発水性、発油性などを与える表面処理剤で、かなりの平別性を繊維に付与することができる。一般式(A)は、25℃における粘度が10~100,000センチストークス(cS)である水酸 遊又はアミノ 蓋による変成 ジメチルポリシロキサンであり、繊維へ付着するためエマル ジョン化したものが使用される。さらに平滑性を複雑に付与する場合は、アミノポリシロキサン系の化合物(B)を前記式(A)の固形分に対して50重量を以下の添

を向上させ得ることを見出したのである。

ポリシロキサンの繊維への付着性は、複雑表面をむらなく均一に覆りことが出来れば良く、繊維に対して 0.1 重量を以上あれば良く、好ましくは 4 から 2 0 重量をである。

本発明により強度 15% d 以上かつ弾性率 400% d 以上を有する高強度・高弾性 密積組に、ポリオルガノシロキサンを該積組に対して 0.1 重量 6以上付着することで、これら積維の耐摩耗性を著

しく改良することが可能となつた。

本発明の耐摩耗性の改良された高強度・高弾性 昭観祖は次の様な用途に通するものである。

- 1. パルプ状で使用されるもの
 - 1) 単耗材(他繊維との混合使用、樹脂の補 強)プレーキライニング、クラッチフェーシ ング、触受け
 - 2) その他

パッキン材、ガスケット、ろ過材、研磨材 2. カットファイバー、チョップドヤーン状で 使用されるもの

紙(絶縁紙、耐熟紙)、スピーカー用振動材、 セメント補強材、樹脂補強材

3. フィラメント、紡績糸、ヤーン状で使用さ れるもの

テンションメンバー(光ファイバー等)、ロー ブ、コード、命制、釣り糸、縫い糸、延縄 4. 微物あるいは綴物状で使用されるもの 自動車、列車、船、飛行根等の内張、防護具 (防弾チョッキ、安全手袋、安全ネット、ギブ

回/mの撚りを持つ試験糸1 本を 反転プーリーと他 猫のフリーローラーとの間に5回路合せることで 8の字状として収付け、フリーローラーに 2 kgの 荷重をかけ、76回/分の速度の反転ブーリーで試 験糸を往復撚合せ摩耗させて切断までの回数を削 足する協合せ摩耗試験と、同じく60回/mの燃り を持つ試験糸1本の一端を固定し他端に1/10 9/dの荷貨をかけ、直径10mの丸砥石を接触角 100度、接触長9㎝、回転数100回/分で回転 させて切断までの回転数で示すグラインダー摩耗 試験の両者で測定した。

· 奖施例1

前記構成単位[1]、[1]が70/30モルラ比で ある芳香族ポリエステルポリマーを啓融紡糸に便 用した。このポリマーの物性は、

 η lnh = 6. 0 dL/9

MP = 278C

てあつた。 ことでヵ inb は、 固有粘度であり、 仗 科をベンタフルオロベノールに 0.1 重量を溶解し ショキサンの 1、5、10、15、20 重量を濃度の各

ス、魚網、耐熱耐炎服、マフラー、前掛け)、 人工版

5. ゴム、樹脂補強用に使用されるもの

1) ゴム関係

タイヤ、ペルト、各種タイミングペルト、 ホースのゴム補強用費材

2) 樹脂関係(カーポン、ガラス複雑とのハ イブリット)

スキー板、ゴルフクラブやゲートポールの ヘッドとシャフト、ヘルメット、パット、テ ニスヤバトミントンのラケットフレーム、メ ガネフレーム、ブリント基盤、モーター回転 子のスロット、絶縁物、パイプ、高圧容器、 自動車、列車、船、飛行根等の一次あるいは 二次排造体

等があげられる。

以下、実施例により本発明をより具体的に説明 するが、本発明はこれら実施例により限定される ものではない。

尚実施例中に記載した耐農耗性試験とは、 6 0

型粘度計により御定し、次式で求めた。

η inh = ln (η rel)/C

[ŋrel;相対粘度、C; 御定溶液濃度] またMPは、触点でありDSCによつて測定され た吸熱ピーク風波である。

帝殿枋糸の条件は、300ホールの口金を付け た320℃の紡糸ヘッドから吐出し、巻収速度 800mで1515 dr/3001のフィラメントを得た。 この紡糸原糸を穴あきポピンに碧密度 0.579/cc て巻き、260℃で1時間、270℃から280 でまで3時間、280でから285でまで5時間 熱処理をした。得られた熱処理糸の力学的性能は、

ナーンデニール (DR): 1500 dr

強力

(DS): 38.3kg

伸 庻

(DE): 3.6 %

初期弹性率

(IM): 5909/d

であつた。

との無処理糸に下記構造式 (C) のオルガノポリ (60~80℃)、60℃の恒温槽中で、ウベローデ エマルジョンをカラスロより1.67℃/分吐出し て速度10m/分の走行糸に付着させ、200℃に保つた長さ2mの中空乾燥機へ導いて乾燥熱処理をした。

$$H_{2}C = \begin{pmatrix} CH_{2} \\ \vdots \\ S_{1} = 0 \\ CH_{2} \end{pmatrix}_{m} = \begin{pmatrix} CH_{3} \\ \vdots \\ S_{1} = 0 \\ OH \end{pmatrix}_{n} = \begin{pmatrix} CH_{3} \\ \vdots \\ S_{1} = CH_{3} \\ CH_{3} \end{pmatrix}$$
 (C)

得られた各加工糸の力学的性質及びオルガノポリシロキサンの付着量を要1に示す。またこれら各加工糸の耐摩耗性試験の結果も要1に示す。 実施例2

実施例1 で得られた熱処理系に実施例1 と同様にして下記構造式 (D) で示されるオルガノポリシロキサンを1 0 重量 5 付着させて行つた耐摩耗性 試験の結果も表1に示す。

$$H_{i} C = \begin{pmatrix} CH_{i} \\ \vdots \\ CH_{i} \end{pmatrix}_{m} = \begin{pmatrix} CH_{i} \\ \vdots \\ CH_{i} \end{pmatrix}_{2} = \begin{pmatrix} CH_{i} \\ \vdots \\ CH_{i} \\ \vdots \\ CH_{i} \end{pmatrix}_{n} = \begin{pmatrix} CH_{i} \\ \vdots \\ CH_{i} \\ CH_{i} \end{pmatrix}_{n}$$

$$(D)$$

比較例1

実施例1で得た熱処理糸に本発明のオルガノポ

表 1

	付着率	DR	DS	DE.	数合せ	グライン
	(重量多)	dr	(kp)	(%)	摩耗試験	グー度耗 試験(回)
実施例1	1	1515	3 8.1	3.6	1 2,7 4 2	2,217
	5	1575	3 8.1	3.6	8 8,4 6 1	7,477
	10	1650	3 8.2	3.6	20万以上	1 3,2 3 6
	15	1725	3 8.2	3.6	20万以上	1 5,5 4 3
	20	1800	3 8.1	3.6	20万以上	1 6,4 1 2
実施例2	10	1650	3 8.2	3.6	190,397	1 2,9 9 8
比較例1	0	1500	3 8.3	3.6	8,604	1,4 9 5
参考例	10	1655	3 8.2	3.6	124,993	1 1,0 9 6

〔実施例3〕

下記力学的性能を有するデュポン社の「ケブラー®」を試料とし、表面に付着している油剤や汚れを取るため n ー ヘキサン器液中で 1 0 分間と次に水中で 1 0 分間洗浄して乾燥させた。

(沈 净 前)

リシロキサンを付着せず耐寒耗性試験を行つた。 その結果を殺1に示す。

多考例

実施例1で得た熱処理糸に四部化エチレン樹脂を含有したエマルジョンとこの樹脂の硬化剤からなる日本アチソン社構の「JLK023」を固形分准合比90/10にして実施例1と同様の付着法で付着した。付着量は、10重量をであり、この加工糸の耐車耗性試験の結果を表1に示す。

表1 において、実施例1 の付着率1 0 重量すの 繊維での拠合せ摩耗試験の結果は2 0 万回以上で あるが、本例では約1 2.5 万回でしかない。

以下介白

初期弹性率 (IM): 558 9/d

この糸に下記構造式 (C) のオルガノボリシロキサンの 0.5、1、4、8、16 直量多濃度の各エマルジョンをカラスロより 1.67 CL/分吐出して速度 1 0 m/分の定行糸に付着させ、 200 Cに保つた長さ 2 m の中空乾燥機へ導いて乾燥熱処理をした。

$$HbC = \begin{pmatrix} CHb \\ 1 \\ S1 - O \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} CHb \\ 1 \\ Si - O \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} CHb \\ 1 \\ S1 - CHb \end{pmatrix}$$

$$CHb$$

得られた各加工糸の力学的性質及びオルガノポリシロキサンの付着量を表2に示す。またこれら各加工糸の耐摩耗性試験の結果も表2に示す。 実施例4

実施例3と同様にして洗浄し乾燥させたケブラー®に実施例3と同様にして下記構造式(D)で示されるオルガノボリシロキサンを10度量多付着させて行つた耐摩耗性試験の結果も袋2に示す。

$$HsC = \begin{pmatrix} CH_3 \\ S_i & -O \\ -CH_3 \end{pmatrix}_m = \begin{pmatrix} CH_5 \\ S_i & -O \\ -(CH_2)_2 \end{pmatrix}_n \cdot \begin{pmatrix} CH_5 \\ -S_i & -CH_5 \\ -CH_5 \end{pmatrix}$$

$$(D)$$

〔奥施例5〕

下記力学的性能を有する帝人姆の「テクノーラ ®, T221 」を試料とし実施例3と同様にして洗 浄し乾燥させた。

(洗净前)

DR : 1538 dr

DS : 40.3 kg

DE : 4.5 %

IM : 6259/d

この糸に実施例3と间様にして構造式 (C) のま ルガノポリシロキサンを17 重量が付着させて行 つた耐摩耗性試験の結果を表2 に示す。

〔比較例2〕

実施例3の発浄していない「ケブラー®」を新たに表面処理せずに耐焊耗性試験を行つた。その 結果を表2に示す。

(比較例3)

実施例5の洗浄していない「テクノーラ®, T 2 2 1 」を新たに表面処理せずに耐摩耗性試験を行つた。その結果を表2に示す。

丧 2

	付着率	DR	DS	DE	松合せ	グライン
	(重量多)	(dr)	(kg)	(%)	摩耗試験 (回)	ダー摩托 試験(回)
実施例3	0.5	1522	3 4.6	3.7	1,935	195
	1	1530	,	•	6,320	253
	4.	1576	,	,	6 3,9 5 3	491
<u> </u>	8	1636	,	."	158,374	782
	16	1757	,	,	201,342	1,0 1 2
突施例 4	10	1667		,	169,038	811
実施例 5	1 7	1781	4 0.3	4.5	255,776	1,2 6 9
比較例2	0	1531	3 4.6	3.7	961	160
, 3	0	1538	4 0.3	4.5	1,358	222

特許出顧人 株式会社 ク ラ レ 代 理 人 弁理士 本 多 望